

PATENT ABSTRACTS OF JAPAN

(11) Publication number: 05009637 A

(43) Date of publication of application: 19.01.93

(51) Int. CI

C22C 21/02

(21) Application number: 03189335

(22) Date of filing: 03.07.91

(71) Applicant:

NIPPON LIGHT METAL CO

LTDNIKKEI TECHNO RES CO LTD

NISSAN MOTOR CO LTD

(72) Inventor:

WATANABE YASUHIKO

HASHIMOTO AKIO
KITAOKA YAMAJI
SANBE TAKAHIRO
KITAMURA YUKIYOSHI
FUJIKAWA SHINICHIRO
SAKURAGI HIDETAKE

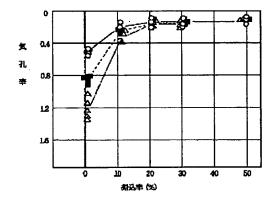
(54) ALUMINUM ALLOY FOR FORGING

(57) Abstract:

PURPOSE: To produce the aluminum alloy for forging having the mechanical strength equiv. to the mechanical strength of a 6061 alloy while assuring castability by executing the formation of finer-grained eutectic Si simultaneously with alloy designing to decrease an Si content by regulating a P content.

CONSTITUTION: The aluminum alloy for forging which has the compsn. contg. 2.0 to 3.0wt.% Si, 0.2 to 0.6wt.% Mg, 0.01 to 0.1wt.% Ti, 0.0001 to 0.01wt.% B, and further, one or 32 kinds among 0.001 to 0.01wt.% Na, 0.001 to 0.05wt.% Sr, 0.05 to 0.10wt.% Sb, and 0.0005 to 0.01wt.% Ca, regulating the P content to 20.001wt.% and consisting of the balance Al and has 220 μm average grain size in the size of the eutectic Si included in the casting structure is prepd.

COPYRIGHT: (C)1993,JPO&Japio



(19)日本国特許庁 (JP)

(II)公開特許公報(A)

(11)特許出願公開番号

特開平5-9637

(43)公開日 平成5年(1993)1月19日

(51) Int. CI. 5

識別記号

庁内整理番号

FΙ

技術表示箇所

C22C 21/02

8928-4K

審査請求 未請求 請求項の数3 (全7頁)

(21)出願番号

特願平3-189335

(22)出願日

平成3年(1991)7月3日

(71)出願人 000004743

日本軽金属株式会社

東京都港区三田3丁目13番12号

(71)出願人 000152402

株式会社日軽技研

東京都港区三田3丁目13番12号

(71)出願人 000003997

日産自動車株式会社

神奈川県横浜市神奈川区宝町2番地

(72)発明者 渡辺 靖彦

東京都港区三田3丁目13番12号 日本

軽金属株式会社内

(74)代理人 弁理士 小橋 信淳 (外1名)

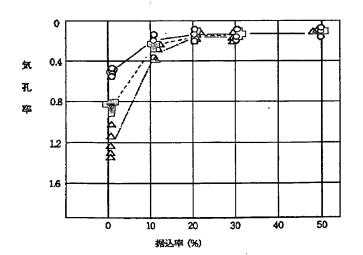
最終頁に続く

(54) 【発明の名称】鍛造用アルミニウム合金

(57)【要約】

【目的】 P含有量を規制しSi含有量を低減した合金 設計と共に共晶Siの微細化を図ることにより、鋳造性 を確保しつつ、6061合金に匹敵する機械強度をもつ 鍛造用アルミニウム合金を得る。

【構成】 Si:2.0~3.0重量%, Mg:0.2~0.6重量%, Ti:0.01~0.1重量%, B:0.001~0.01重量%, B:0.001~0.01重量%で、更にNa:0.001~0.05重量%, Sb:0.05~0.10重量%及びCa:0.005~0.01重量%のうちの何れか1種又は2種以上を含有し、P含有量を0.001重量%以下に規制し、残部がAlからなる組成を持ち、鋳造組織に含まれる共晶Siの大きさが平均粒径で20μm以下である。また、任意成分として、Cu:0.2~0.5重量%, Zr:0.01~0.2重量%, Mn:0.02~0.5重量%及びCr:0.01~0.3重量%のうちの何れか1種又は2種以上を含有してもよい。



2

【特許請求の範囲】

【請求項1】 Si:2.0~3.0重量%, Mg:

0.2~0.6重量%, Ti:0.01~0.1重量
%, B:0.0001~0.01重量%で、更にNa:
0.001~0.01重量%, Sr:0.001~0.
05重量%, Sb:0.05~0.10重量%及びCa:0.0005~0.01重量%のうちの何れか1種
又は2種以上を含有し、P含有量を0.001重量%以下に規制し、残部がAlからなり、鋳造組織に含まれる
共晶Siの大きさが平均粒径で20μm以下であること 10
を特徴とする鍛造用アルミニウム合金。

1

【請求項2】 Si:2.0~3.0重量%, Mg:0.2~0.6重量%, Ti:0.01~0.1重量%, B:0.0001~0.01重量%で、更にNa:0.001~0.01重量%で、更にNa:0.001~0.01重量%, Sr:0.001~0.05重量%, Sb:0.05~0.10重量%及びCa:0.005~0.01重量%のうちの何れか1種又は2種以上, Cu:0.2~0.5重量%, Zr:0.01~0.2重量%, Mn:0.02~0.5重量%及びCr:0.01~0.3重量%のうちの何れか1種又は2種以上を含有し、P含有量を0.001重量%以下に規制し、残部がAlからなり、鋳造組織に含まれる共晶Siの大きさが平均粒径で20μm以下であることを特徴とする鍛造用アルミニウム合金。

【請求項3】 鋳造素材の気孔率が0.4~1.6% で、伸びが15%以上であることを特徴とする請求項1 又は2記載の鍛造用アルミニウム合金。

【発明の詳細な説明】

[0001]

【産業上の利用分野】本発明は、自動車部品,家電製品等に使用され、良好な強度及び大きな伸び率を呈する鍛造用アルミニウム合金に関する。

[0002]

【従来の技術】アルミニウム合金の代表的な鍛造用素材として、6061合金が使用されている。しかし、6061合金は、押出工程を経て鍛造用素材にされることから、コスト高になる。また、押出し材を鍛造することから、製品形状がおのずと単純な形状に限定される。

【0003】そのため、形状が複雑な製品を得る場合、 鍛造用素材を鋳造で得る必要が生じる。現在、鋳造によ 40 って所定の形状が付与された素材、すなわち予形材で鍛 造が可能な材料としては、AC4C、AC4CH等がJ ISで掲げられている。しかし、AC4C、AC4CH 等のアルミニウム合金は、6061合金に比較し伸び率 等の引張り特性が劣り、形状特性に優れた鍛造製品を得 ることができない。

[0004]

【発明が解決しようとする課題】AC4C、AC4CH 等のアルミニウム合金を鋳造することにより得られた鍛 造用素材の伸び率を大きくするため、Si含有量を3重 50 量%程度まで少なく、更にNa、Sr、Sb等を添加 し、共晶Siを微細化することが、特開昭54-134 07号公報で紹介されている。

【0005】共晶Siの微細化によって、伸び率がある程度改善される。しかし、依然として6061合金の伸び率には及ばず、鍛造性に問題が残っている。また、得られた鍛造製品の耐力が十分でないことから、所定の構造強度をだすために厚肉化することを余儀なくされていた。その結果、軽量化部品としてのアルミニウム材料の長所を活用できない現状である。

【0006】本発明は、このような問題を解消すべく案出されたものであり、P含有量を規制し共晶Siを十分に微細化することにより、鍛造性を始めとして機械強度等に優れたアルミニウム合金を提供することを目的とする。

[0007]

20

【課題を解決するための手段】本発明の鍛造用アルミニウム合金は、その目的を達成するため、 $Si:2.0\sim3.0$ 重量%, $Mg:0.2\sim0.6$ 重量%, $Ti:0.01\sim0.1$ 重量%, $B:0.001\sim0.01$ 重量%で、更にNa:0.001 ~0.01 重量%, $Si:0.001\sim0.01$ 重量%, $Si:0.001\sim0.01$ 重量%, $Si:0.001\sim0.01$ 重量%, $Si:0.001\sim0.01$ 重量%, $Si:0.001\sim0.01$ 重量% $Si:0.001\sim0.01$ 重量% $Si:0.001\sim0.01$ 重量% $Si:0.001\sim0.01$ 重量% $Si:0.001\sim0.01$ 重量% $Si:0.001\sim0.01$ 可以下行为有量をSi:0.001 可以下行为公司。

【0008】本発明の鍛造用アルミニウム合金は、更にCu:0.2~0.5重量%,Zr:0.01~0.2 重量%,Mn:0.02~0.5重量%及びCr:0.01~0.3重量%のうちの何れか1種又は2種以上を含有することもできる。また、鋳造素材の気孔率を0.4~1.6%とし、伸び率を15%以上とすることが好ましい。

[0009]

【作用】本発明の鍛造用アルミニウム合金においては、 鋳造性を確保すると共に、高靭性化及び伸びを向上させ るため、AC4C、AC4CH等の従来のアルミニウム 合金に比較してSi含有量を低めに設定している。そして、共晶Siの微細化を図るため、Na、Si、Sb等 を添加すると共に、微細化阻害元素であるP含有量を規制している。更に、十分な伸びを確保できる範囲内でM gを増量することにより、耐力の向上を図っている。この条件が満された予形材を鍛造すると、据込率(圧下率)で20%程度の僅かな朔性加工により、6010合金に匹敵する靭性を得ることが可能となる。

【0010】以下、合金成分及びその含有量等について 説明する。

Si: 本発明の鍛造用アルミニウム合金は、鋳造で得られた予形材を鍛造することにより、所定形状をもつ製

品とされる。この予形材を得るために、溶湯の流動性、 引け性等が良く、鋳造割れ等の欠陥が発生しないことが 要求される。この鋳造性を確保する上から、Siを含有 させることが必要である。しかし、多量のSi含有は、 アルミニウム合金の伸びや機械的強度を低下させる。こ の点から、本発明においては、Si含有量を2.0~ 3.0重量%の範囲に設定した。

【0011】この範囲のSi含有量で、必要とする伸び や機械的強度が得られると共に、鋳造性も良好になる。 Si含有量が3. 0重量%を超えると、ミクロ組織でも 10 検出されるように粒界に比較的多量の共晶Siが晶出 し、伸び、機械的強度等を劣化させる。逆に、Si含有 「量が2.0重量%未満のときには、鋳造性が悪くなる。 特に、Si含有量1~2重量%未満の節囲では、流動性 が最も悪く、鋳造割れ等の欠陥が発生し易い。

【0012】(Mg): Siと共存して熱処理によりMg. Siとして析出し、引張強さ、耐力等の機械的強度を向 上させる。しかし、Mg含有量が0.6重量%を越える と、伸び、衝撃値等が大きく低下する。また、6061 って伸びを増大させた分、Mg含有量を可能な限り増量 して強度向上を図る。このようなMgの効果を発現させ るため、0.2重量%以上のMg含有が必要である。

【0013】(Ti) B:アルミニウム合金の鋳造組織 は、Ti及びBの併用添加によって微細化される。鋳造 組織の微細化に伴い、粒界に析出する不純物やシュリン ケージ等が細かく分散され、機械的特性が向上する。こ のような効果を得るためには、0.01重量%以上のT i及び0.0001重量%以上のBを含有させることが 必要である。しかし、Ti含有量及びB含有量がそれぞ 30 れ0. 1重量%及び0. 01重量%を超えると、析出す る介在物が多くなり、却って靭性、強度、伸び等が劣化

【0014XCu】: アルミニウム合金の強度を向上させ る上で、必要に応じて添加される元素である。0.2~ 0. 5重量%のCuをMgと併用添加するとき、十分な 伸びを確保できる範囲で耐力の向上が図られる。

【0015】Na, Sr, Sb, Ca:共晶Siの微細 化により伸び、衝撃値等を向上させるため、Na、S r, Sb, Ca等が添加される。共晶Si 微細化作用 は、0.001重量%以上のNa,0.001重量%以 上のSr, 0.05重量%以上のSb或いは0.000 5 重量%以上のCaを含有させることにより得られる。 しかし、これら添加元素は、ガスの吸収及び化合物の生 成を促進させると共に、引け性を変化させる傾向を呈す る。その結果、多量にNa, Sr, Sb, Ca等を添加 すると、アルミニウム合金の靭性が劣化する。この点 で、Na, Sr, Sb及びCa含有量の上限を、それぞ れ0.01重量%,0.05重量%,0.10重量%及 び0.01重量%に設定した。

【0016】(P) Na, Sr, Sb, Ca等の添加元素 は、合金中のPと反応し、共晶Siの微細化に有効に作 用しなくなる。そのため、本発明においては、微細化効 果を阻害するPを0.001重量%以下に規制して、N a, Sr, Sb, Ca等の作用を効率よく発揮させる。 【0017】2r, Mn, Cr:加工時にアルミニウム 合金が再結晶することを防止するために、必要に応じて 添加される元素である。再結晶防止を図るためには、 0.01重量%以上のZr,0.02重量%以上のMn 或いは 0.01 重量%以上の Crを含有させることが必 合金の性能に近づけるためには、Si含有量の低下によ 20 要である。しかし、これら元素を多量に添加すると、マ トリックスの硬度が上昇し、却って加工性が低下する。 そこで、Zr含有量、Mn含有量及びCr含有量の上限 を、それぞれ0.2重量%,0.5重量%及び0.3重 量%に規定した。

> 【0018】共晶Siの粒径:本発明のアルミニウム合 金においては、共晶Siの大きさが平均粒径で20μm 以下の小さなものである。この小さな共晶Siは、予形 材に含まれる気孔を微細なものにすると共に、僅かな据 込み率の鍛造によって気孔率を急激に低減させ、中実度 の高い鍛造製品を得る要因となる。これに対して、従来 のアルミニウム合金を鍛造して実質的に気孔のない鍛造 製品を得ようとすると、据込み率を50%以上に設定す ることが必要である。

[0019]

【実施例】以下、実施例によって本発明を具体的に説明 する。表1に示した合金成分の素材をJISD4号の舟 形鋳型を使用して鋳造した。鋳造材にTiの熱処理を施 した後、引張り試験を行った。試験結果を表2に示す。 [0020]

【表 1 】 40

[些	柳	¥	*	3 5	5 4	□ 48	1	<i>₹</i> ±	4	← ∢(1 🕀	
表1: 実験に使用したアルミニウム合金の種類	成分及び含有量	A I	斑鸽	*	*	"	"	"	残部	"	*	"	*
		ď	0.0005	0.0000	0.0004	0.0005	0.0004	0.0004	0.0008	0.0006	0.0003	0.0004	0.0006
		Sb	_	t	0.08	i	ı	-	-	0.10	I	0.08	1
		Sr	0.007	_	1	0.006		0.002	ı	ı	0.003	1	1
		αN	1	0.005	l	1 -	0.008	ı	0.008	I	l		l
		Mn		ı	0.3	0.3		1	_	ì	1		0.03
		C r		0.3	ı	1	0.2	_	1	l	0.3	ĵ	
		Zr	0.02	ı	ı	20.0	0.02	0.02	ł	0.02	ı	0.02	1
		m	0.005	0.002	0.005	0.005	0.005	0.002	0.002	0.002	0.002	0.005	0.005
		1. I	0.02	0.02	0.02	0.02	0.02	0.03	0.02	0.02	0.02	0.02	0.02
		n O	0.4	0.3	0.3	0.4	0.4	0.3	,]] [1
		¥ 86	0.5	0.5	0.5	0.4	0.4	0.35	0.3	0.4	9.0	0.25	0.24
		Si	3.0	3.0	2.7	2.7	3.0	2.3	6.8	5.4	7.0	4.0	4.0
	拉黎	S S	-	2	က	4	ß	ပ	7	ω	6	10	

[0021]

【表 2】

表2: 各種 鎊 造材の引張り特性

試験	引張り強さ	耐 力	伸び率	適
No.	kgf/cm²	kgf/cm ²	%	用
1	33.9	28. 1	15.0	4
2	/ 32. 9	25.6	16.1	本
3	33.0	24.8	17.0	発
4	31.8	24.3	16.3	明
5	31.3	24.8	16.0	合
6	32.5	23.9	18.9	金
7	30.5	20.8	14.0	従
8	33.4	26.9	13.1	来
9	33.7	27.9	6. 1	
1 0	28.0	22.3	16.1	合
1 1	28.5	22.7	7. 1	金

【0022】表2から明らかなように、試験No.1~6の本発明合金では、伸び率が15%以上であり、鍛造性に優れていることが判る。また、引張り強さ、耐力等の30機械的強度も、従来の鍛造用アルミニウム合金と遜色のない値を示している。これに対し、伸び率に重点をおいて合金設計した試験No.7及び10の合金では機械的強度が劣っており、機械的強度に重点をおいて合金設計した試験No.9の合金では伸び率が悪く鍛造性に劣ったものとなる。この対比から、試験No.1~6の本発明合金は、鍛造性及び機械的強度の双方にバランスがとれた材料であるといえる。

【0023】実施例2:鋳造で得られた合金材料は、凝固速度の違いにより製品中の気孔率が異なる。製品中に気孔が多いと、強度が低下し、荷重が加わった場合に気孔を起点として破断等が発生する。この点、本発明合金においては、共晶Siが微細な晶出物として分散されているため、鍛造時の据込みにより気孔を潰し、伸び率が大きな中実の製品にすることが可能である。

【0024】たとえば、試験No.1の合金に対し据込み率を変えた鍛造を行い、鍛造後の気孔率と据込み率との関係を調査した。また、鍛造による中実化と肉厚との関係を調べるため、厚肉部及び蒋肉部に対する据込み率を変化させた。その結果、据込み率と気孔率との間に、図 50

1に示す関係が得られた。

【0025】なお、図1における据込み率は、 [(鍛造前の肉厚-鍛造後の肉厚)/鍛造前の肉厚] ×100の圧下率で表した。また、気孔率は、鍛造後の合金について [(真比重-比重)/真比重] ×100で表した。図中、○印は鋳造肉厚20mmの部分における気孔率の変化を示し、■印は鋳造肉厚26mmの部分における気孔率の変化を示し、△印は鋳造肉厚32mmの部分における気孔率の変化を示す。

【0026】図1から明らかなように、何れの肉厚をもつものにおいても、10~20%程度の僅かな据込み率で、実質的に全ての気孔が潰され、中実度の高い製品と40 なることが判る。

【0027】実施例3:表1に示した組成をもつアルミニウム合金を鋳造して得られた予形材を400℃で1時間加熱する予熱を施した後、鍛造し、次いでT。処理を行った。得られた鍛造材から試験片を切り出し、引張り試験に供した。表3は、その試験結果を表したものである。表3から明らかなように、試験No.1~6の本発明合金は、10~20%の僅かな据込率により従来合金よりも伸びが大きく優れた特性を示している。

[0028]

【表3】

10

表3: 各種鍛造品の引張り特性

試験	据込み率	引張り強さ	耐 力	伸び率	適
No.	%	kgf/cm²	kgf/cm²	%	用
1	2 0	34.3	28.5	16.8	本
2	1 0	33.1	26.0	17.6	発
3	1 0	32.9	25.6	19.3	明
4	2 0	31.6	24.9	18.8	合
5	2 0	32.0	25.4	18.0	金
6	2 0	32.4	24.1	22.0	
7	50	30.4	22.3	11.8	従
8	5 0	32.1	25.7	14.0	来
9	3 0	33.5	27.9	8.6	合
1 0	50	28.8	21.7	16.7	金
1 1	5 0	28.6	21.8	14.7	3Z.

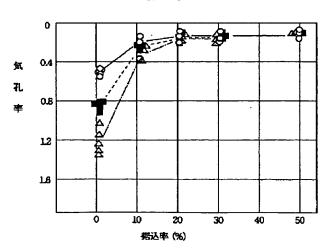
[0029]

【発明の効果】以上に説明したように、本発明の鍛造用 アルミニウム合金は、鋳造材として使用可能なまでSi 30 【図面の簡単な説明】 量を低減して伸びを改善し、結晶粒や晶出物の微細化に よって機械的強度を確保している。そして、鋳造材に含 まれている気孔が微細であるため、鍛造によって気孔が

容易に押し潰され、僅かな据込み率で中実度が高く展延 性の良好な製品が得られる。

【図1】 本発明鍛造用アルミニウム合金の据込み率と 気孔率との関係を示したグラフ

【図1】



フロントページの続き

(72)発明者	橋本 昭男	
	東京都港区三田3丁目13番12号	株式
	会社日軽技研内	

- (72)発明者 北岡 山治 東京都港区三田3丁目13番12号 株式 会社日軽技研内
- (72) 発明者 三部 隆宏 神奈川県横浜市神奈川区宝町2番地 日産 自動車株式会社内
- (72) 発明者 北村 行由 神奈川県横浜市神奈川区宝町 2 番地 日産 自動車株式会社内
- (72)発明者 藤川 真一郎 神奈川県横浜市神奈川区宝町2番地 日産 自動車株式会社内
- (72)発明者 桜木 秀偉 神奈川県横浜市神奈川区宝町2番地 日産 自動車株式会社内